# (19)日本国特許庁(JP) (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号

特開平5-46969

(43)公開日 平成5年(1993)2月26日

(51)Int.Cl.5		識別記号	庁内整理番号	FΙ	技術表示箇所
G 1 1 B	5/66	E	7303-5D		

## 審査請求 未請求 請求項の数4(全 6 頁)

(21)出願番号	特願平2-418398	(71)出願人 000003067
		テイーディーケイ株式会社
(22)出願日	平成 2 年(1990)12月26日	東京都中央区日本橋 1 丁目13番 1 号
		(72) 発明者 高井 充
		東京都中央区日本橋一丁目13番1号 テイ
		ーディーケィ株式会社内
		(72)発明者 小林 康二
		東京都中央区日本橋一丁目13番1号 テイ
		ーデイーケイ株式会社内
		(72)発明者 上田 浩二
		東京都中央区日本橋一丁目13番1号 テイ
		ーデイーケイ株式会社内
		(74)代理人 弁理士 石井 陽一 (外1名)
		最終頁に続く

### (54) 【発明の名称】 磁気テープ

# (57)【要約】

【目的】 連続薄膜型磁性層をもち、幅が狭い(7mm 以下) 磁気テープでは、VCR等にて使用する際に長さ 方向に張力が加わると、磁性層幅方向両端を結ぶクラッ クが発生し、耐久性、信頼性が不十分であるため、この ようなクラックの発生を防止する。

【構成】 幅が7mm以下の磁気テープにおいて、基体 と磁性層との間に下地膜を設け、基体+下地膜の60 ℃、90%RHにおける水分透過量を60g/m2・2 4 h r 以下とする。クラック発生は磁性層の酸化が主因 であるため、前記下地膜によりクラック発生が防止さ れ、幅1mmあたり40g以下の張力を長さ方向に印加 したときにも、磁性層の幅方向両端を結ぶクラックが発 生しない。

### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 長尺の非磁性基体上にCo基合金を主成 分として含有する連続薄膜型の磁性層を有する磁気テー プであって、

前記非磁性基体の幅が7mm以下であり、幅1mmあた り40g以下の張力を長さ方向に印加したときに、前記 磁性層の幅方向両端を結ぶクラックが発生しないことを 特徴とする磁気テープ。

【請求項2】 長尺の非磁性基体上にCo基合金を主成 分として含有する連続薄膜型の磁性層を有する磁気テー プであって、

前記非磁性基体が幅7mm以下で磁性層側表面に下地膜 が形成されており、下地膜形成後の60℃、90%RH における水分透過量が 6 0 g/m<sup>2</sup>・2 4 h r 以下であ ることを特徴とする磁気テープ。

【請求項3】 幅1mmあたり40g以下の張力を長さ 方向に印加したときに、前記磁性層の幅方向両端を結ぶ クラックが発生しない詰求項2に記載の磁気テープ。

【請求項4】 前記磁性層が斜め蒸着法により形成され た少なくとも2層の強磁性金属薄膜から構成されている 請求項1ない1.3のいずれかに記載の磁気テープ。

# 【発明の詳細な説明】

は機械特性が向上する。

# [0001]

【産業上の利用分野】本発明は、幅の狭い磁気テープの 改良に関する。 【従来の技術】近年磁気記録媒体はますます高密度化し

# [0002]

ており、中でもCoを主体としNi等を添加した強磁性 金属薄膜を用いた磁気記録媒体は、飽和磁束密度が大き くしかも保磁力が高いので、盛んに研究されている。 【0003】この型の磁気記録媒体は種々の方法で製造 されるが、特に優れた方法として、非磁性基体上に斜め 蒸着法により強磁性金属薄膜を2層以上積層して多層構 造とすることが提案されている。斜め蒸着法において は、強磁性金属の蒸気を非磁性基体の表面に特定の角度 で差し向け、これにより強磁性金属の柱状結晶粒子を他 の強磁性金属薄膜の柱状結晶粒子の成長方向と交差した 特定の方向に成長させる(特公昭56-26891、5 6-42055、63-21254および60-375 28、特開昭54-603、54-147010、56 -94520, 57-3233, 57-30228, 5 7-13519, 57-141027, 57-4102 8, 57-141029, 57-143730, 57-143731, 57-147129, 58-1432 4, 58-50628, 60-76025, 61-11 0333, 61-187122, 63-10315, 63-10315, 63-13117, 63-14317、63-14320および63-39127号公報 等)。これにより保磁力その他の電磁変換特性、あるい

【0004】斜め蒸着法により形成された強磁性金属薄 膜を有する磁気記録媒体は、8ミリビデオ方式のビデオ テープとして利用されている。8ミリビデオ方式用のビ デオテープの幅は8mmであるが、技術の向上により記 録密度が向上し、また、デジタル記録の際の情報圧縮技 術等の進歩により、さらに幅の狭いテープとすることが 可能となっている。

【0005】しかし、テープ幅を7mm以下と狭くした 場合、磁性層のクラック発生が著しく増加するため、信 頼性に問題が生じる。磁性層のクラックは、主としてV CRで使用する際の張力印加により発生するが、このと き幅の狭いテープの磁性層に発生するクラックは、磁性 層の幅方向両端を結ぶものが多い。大きなクラックが発 生すると、電磁変換特性としては、出力およびS/Nの 低下が生じ、また、物性面ではクラックから著しい腐食 が発生する。特に幅方向全域に亙るクラックの場合、テ ープエッジ部からの磁性層剥離が発生し、走行ストップ の大きな原因となる。

【0006】従って、幅の狭い磁気テープを実用化する ためには上記したようなクラックの発生を防上すること が必要であるが、そのための有効な提案はなされていな W.

#### [0007]

【発明が解決しようとする課題】本発明はこのような事 情からなされたものであり、幅が7mm以下の長尺非磁 性基体表面に連続薄膜型の磁性層を設けた磁気テープに おいて、磁性層の幅方向両端を結ぶクラックの発生を防 止することを目的とする。

#### [00008]

【課題を解決するための手段】このような目的は、下記 (1)~(4)の本発明により達成される。

【0009】(1)長尺の非磁性基体上にCo基合金を 主成分として含有する連続薄膜型の磁性層を有する磁気 テープであって、前記非磁性基体の幅が7mm以下であ り、幅1mmあたり40g以下の張力を長さ方向に印加 したときに、前記磁性層の幅方向両端を結ぶクラックが 発生しないことを特徴とする磁気テープ。

【0010】(2) 長尺の非磁性基体上にCo基合金を 主成分として含有する連続薄膜型の磁性層を有する磁気 テープであって、前記非磁性基体が幅7mm以下で磁性 層側表面に下地膜が形成されており、下地膜形成後の6 0℃、90%RHにおける水分透過量が60g/m²・ 24hr以下であることを特徴とする磁気テープ。

【0011】(3)幅1mmあたり40g以下の張力を 長さ方向に印加したときに、前記磁性層の幅方向両端を 結ぶクラックが発生しない上記(2)に記載の磁気テー

【0012】(4)前記磁性層が斜め恭着法により形成 された少なくとも2層の強磁性金属薄膜から構成されて いる上記(1)ないし(3)のいずれかに記載の磁気テ ープ。

#### [0.013]

【作用】8 ミリビデオ等に用いられている高密度記録可能な連続薄膜型磁性層は、Coを主成分とするため極めて酸化され場く、特に、非磁性基体機から解析が進行し易い。これは、非磁性基体体透過して磁性層中に侵入する水分や酸素が原因であり、また、非磁性基体は、通常、水分や酸素が高力となり、これらが基体表面から強磁性金属薄膜中に侵入するので、これらも原因となる。

【0014】 Co−Ni等のCo基合金は、酸化される と脆化してクラックが発生しやすくなる。また、酸化さ れると磁性層の非磁性基体への付着力が低下するため、 これによってもクラック発生な増大する。

 $[0\,0\,1\,5]$  本発明ではクラックの主要な原因である総性層の酸化を防ぐために、非磁性基体の磁性所側表面に下地膜を設ける。この下地膜により、基体と下地膜とを透過する水分量が $6\,0^{\circ}$ 、 $9\,0^{\circ}$ R R Hにて $6\,0\,g/m^2$ ・2 4 h r 以下となり、非磁性基体から磁性層への水分長入が抑えられ、また、酸素の侵入も抑制される。このため、 $C\,0$  基合金の磁性層の酸化が防止され、 $V\,C\,R$ にて駆動される際に、テープ幅 $1\,m$  mあたり $4\,0\,g$  の張力がテーブ長之方向に印加された場合でも、磁性層の幅分がテーブ長と方向に印加された場合でも、磁性層の幅分がテーブ長と大りにいま場合でも高い耐火性を観りである。なれ、通常の $V\,C\,R$ を使用した場合、磁気テーブに上記値を超える形があるるとはない。

【0016】また、磁性層の酸化は非磁性基体側からだけに限らず、磁性層の側面が向からも進行する。磁性層 と2層以上の流磁性金属薄膜の観層構成とすれば、同一厚さの単層の流磁性金属薄膜、りも結晶粒の大きさを小さくすることができるため、磁性層の耐酸化性が向上

し、磁性層側面からの酸化を防止することができる。 【0017】

【具体的構成】以下、本発明の具体的構成について詳細 に説明する。

【0018】 「非磁性基体」本発明で用いる非磁性基体 の幅は7mm以下であり、本発明によればこのような幅 の数や1非磁性基体を用いた場合でも磁性類の全幅にわた るクラックの発生を防止することができ、さらに幅6m m以下であってもこのようなクラックの発生を防止でき る。なお、非磁性基体の幅の下限は特にないが、通常は 3mm以上である。

【0019】非磁性基体の博文社、必要とされる強度 や、巻回したときの直径の制限などに応じて適宜決定す ればよく、特に限定されない。ただし、本治明では上記 のように非磁性基体の幅を狭く設定するので、幅の広い 非磁性基体に比べて厚さを薄くしても同程度の強度が得 られる。このため非磁性基体の厚さを例えば8μmが 下、特に3-7μmとすることができ、より小型のカセ ットハーフに収めることができる。

【0020】 非磁性基体の材質に特に制限はなく、強磁性金属網膜溢着時の線に耐える各種フィルム、例えばボリエチレンテンフタレート、ボリエチレンナフタレート、アラミド、ボリイミド等を用いることができるが、特に含水率や水分透過量の低いボリエチレンナフタレート、アラミド、ボリイミド等を用いることが好ましい。ただし、本発明では下地限により磁性層中への水分や酸素の侵入を防止することができるため、水分や酸素透過性の比較的高いボリエチレンテレフタレートを用いることができ、低コストにて本発明の磁気テーブが得られる。

【0021】 [下地膜] 非磁性基体の磁性層側表面、すなわち非磁性基体と磁性層との間には、下地膜が設けられる

【0022】本発明では、下地関形成後の非磁性基体の水分選量部が、60℃、90%RHにて60g/m² 24hr以下 524hr以下 52thる。本発明における水分透過量は、JISZ0208(1978)に規定されているカップ法に準じて別定するが、測定時の温度および相対温度は60℃、90%RHとする。水分透過量が前記範囲を超えると、磁性層の機能防止効果が不十分となる。

【0023】下地膜の構成材質は、上記した水分透過量 とすることができれば幹に制眼はない。ただし、本発明 の磁気テープは連続薄膜型の磁性層に高密度記録を行な うものであるので、表面性が良好で、また、薄膜である ことが好ましい。

【0024】このような下地膜としては、各種プラズマ 重合膜や、酸化物、窒化物、炭化物等の各種無機薄膜、 あるいは各種塗布膜等が好ましい。

【0025】下地観の厚さは、その場成材質を考慮し、 上記した水分透過量が得られるように選択さればよい。 例えば、上記した好ましい対質を用いる場合、100~ 2000A、特に300~1000Aとすることが好ま しい。下地類の厚さが前記範囲未満であると所定の水分 透過量が得られにくく、前記範囲を超えると生産性が低 下する。

【0026】なお、磁性層が後述するように2層以上の 強磁性金属薄膜から構成されている場合、隣り合う強磁 性金属薄膜間にも前記した下地膜を設けてもよい。

【0027】 [磁性層] 非磁性基体上に形成される磁性 層は、Co基合金を主成分として含有する連続薄膜型の ものである。

【0028】Co基合金としては、Coを60原子%以 上含有する合金が好ましく、Co-Ni合金、Co-N i-Cr合金、Co-Cr合金等が好ましい。

【0029】 これらのうち、Co-Ni 合金、Co-N i-Cr 合金は、斜め蒸着法により形成されることが好ましい。

【0030】斜め蒸着装置および方法は前掲した各種の 文献に記載されているので、それらのうちから任意のも のを採用すればよい。

【0031】祭め蒸着法は、例えば、集給ロールから難り出された長尺フィルよ状の非磁性基体を、回転する冷 朝ドラムの支配に添わせて送りながら、一個以上の定置 金属源から金属を蒸発させ、非磁性基体の法線に対して 谷の方向から金属を蒸発させ、非磁性基体の法線に対して 谷の方の場合、入射角は蒸着初期の最大入射角 の田 a xから最終の最小入射角の田 i n itで連絡的に変 化する。 C o 一 N i 合金やC o 一 N i 一 C r 合金との ような得め返済者法により蒸着すると、柱状結晶粒子が弧 状に成長した強磁性金属網膜が形成される。

【0032】本発明では、このような適避性金属消限を 2層以上鏡層した磁性層とすることが好ましい。この場 6、単層の強強性金属消膜からなる同一厚さの磁性層に 比べ、各強磁性金属消膜から状ち高し平さの磁性層に 比べ、各強磁性金属消膜の柱状結晶粒子の径を、例えば 40~80%起度まで小さくすることができる。なお、 この場合の柱状結晶粒子の径とは、強磁性金属消膜の厚 き方向中間点における柱状結晶粒子の直径である。柱状 結晶粒子の径が小さくなると強磁性金属消膜は鐵密とな るので、側面からの酸化に対する晶性が向上する。磁性 層を2層以上の強磁性金属消膜から構成する場合、通 常、上記した終め蒸煙の工程を繰り返し行なう。

【0033】また、磁性層を2層以上の強磁性金属薄膜 から構成する場合、展下層の強磁性金属薄膜のCの含有 率を展上層の強磁性金属薄膜のCの含有率を良し軽の強 成することが好ましい。Cの含有率が低ければ、すなわ ち、N1、またはN1おはびCrの含有率が高ければ、 流い電機性でが得られるからである。

【0034】しかも、この場合、広い周波数帯域に亙って良好な電磁変換特性が得られるようになる。この理由は下記のとおりである。

[0035] 磁気記録媒体の磁性層には、一般に低域信号はど深くまで記録され、高域信号は浅い領域に記録される。そして、Coを主波分とする強磁性金額問題は、Co含有率が低いほど保磁力は低下する。 従って、是上ば、最上層において高い保証が得られるので高域信号の電磁変換特性が良好となり、最下層において低い保磁力が得られるので低域信号の電磁変換特性が良好となる。

【0036】 昼下層の遊戯性金属薄膜のCo合有率は、 70~85原子%、特に74~80原子%であることが 好ましい。 暦下層のCo含有をが前記範囲未満となると 最下層に必要とされる保磁力が得られにくく、前記範囲 を超えると限下層に必要とされる耐食性が得られにく い。 辰上層の強磁性金属薄膜のCo含有率は、75~9 の原子%、特に79~85原子%であることが好まし い。 辰上層のCo含有率が前記範囲未満となると最上層 に必要とされる保磁力が得られにくく、前記範囲を超え ると最上層に必要とされる耐食性が得られにくい。

【0037】また、磁性層を多層構成とする場合、最下 個の強磁性金属薄膜が、最上層の強磁性金属薄膜蒸着時 ののmax より小さいのmaxにて蒸着されていること が好ましい。本発明者らは実験を重ねた結果、のmax 90度付近、すなわち非磁性基体表面と平行に強磁性金 最が入射した部分では蒸縮かが低いため、性球結晶粒 子の径が小さくなって各粒子間に空隙が生じていること を見いだし、この空隙から非磁性基体中の機様や水分が 侵入し、腐食が進行することを知見した。最下層を上記 のようなのmaxにて蒸縮すれば自然空隙の発生を抑え ることができ、耐食性が極めて良好な磁気に除す一プが 得られる。また、空隙が減少するので磁性循呼の強磁性 金属の充矩率が頃上し、高い電和弧化が得られる。

[00038]しかも、最下層を小さいの $\theta$  maxにて蒸着すれば低い保磁力が得られ、主として最下層に記録される低域信号に関する電磁変換時性は向上する。さらに、最上層蒸縮時の $\theta$  maxは最下層蒸縮時の $\theta$  maxより大きくなるので、最上層では高い保磁力が得られ、高域信号の電磁変換特性が向上する。従って、高い耐食性が得られる。この場合、最上層蒸縮時の $\theta$  maxは80~9 0度、特に85~9 0度であることが好ましく、最下層蒸縮時の $\theta$  maxは31~8 9度、特に60~8 4度であることが好ましく、最下層蒸縮時の $\theta$  maxは31~8 9度、特に60~8 4度であることが好ましく。

【0039】また、最上層の強磁性金属薄膜を、最下層 の強磁性金属薄膜蒸着時のθminより大きいθmin で蒸着した場合でも、本発明の効果はいっそう向上す る。 $\theta$  m i n も柱状結晶粒子の傾きに関与し、 $\theta$  m i n が大きいと柱状結晶粒子の平均傾きは小さくなるので保 磁力が向上する。一方、  $\theta$  m i n が小さいと平均傾きは 大きくなり、また、柱状結晶粒子の大部分が高い効率で 蒸着されるので柱状結晶粒子の径が均一に近くなり、各 柱状結晶粒子間に空隙が生じにくくなって緻密な膜が得 られる。このため、最上層蒸着時および最下層蒸着時の θminを上記関係とすれば、最上層の保磁力を高くで き、さらに最下層の保磁力を相対的に低くできるため、 広い帯域に亙って電磁変換特性を向上させることがで き、しかも最下層の耐食性を向上させることができる。 この場合、最上層蒸着時のθminは20~60度、特 に31~60度であることが好ましく、最下層蒸着時の θminは10~50度、特に10~30度であること が好ましい。さらに、この場合、最下層蒸着時の $\theta$ ma x と最上層蒸着時の θ m a x とが上記した関係であれ ば、電磁変換特性および耐食性はさらに高いものとな

【0040】そして、上記各場合において、最上層の強磁性金属薄膜蒸着時の $\theta$  max  $\theta$  min  $\theta$  mo  $\theta$  min  $\theta$  mo  $\theta$  max  $\theta$  min  $\theta$  mo  $\theta$  max  $\theta$  min  $\theta$  min  $\theta$  max  $\theta$  min  $\theta$ 

い場合、より高い耐食性および電磁変換特化が実現する。この場合、最上層の $\theta$ max $\epsilon$ 0minとの合計は 100~150g、特に116~150gであることが 好ましく、また、最下層の $\theta$ max $\epsilon$ 0minとの合計は 41~139g、特に70~114gであることが好ましい。

【0041】また、多層構成の磁性層とする場合、強磁性金属が入身する方向が非磁性基体の法線を挟んで交差するような2層の強磁性金属情膜を有することが好ましい。このような2層の強磁性金属情膜を形成するには、非磁性基体の上行方向を逆にして斜め蒸緯を行なえばよい。この場合の2層としては、最上層もまびその隣接層であるか、あるいは最上層とは「層挟んで配上層と触接する層であることが好ましい。このような構成とすることにより、最上層および他の1層を、それぞれ高域信号記録によび低域信号記録にが適な保健力とすることができ、全域に至って電磁変換替性が向上することができ、全域に至って電磁変換替性が向上することができ、全域に至って電磁変換替性が向上することができ、全域に至って電磁変換替性が向上することができ、全域に至って電磁変換替性が向上することができ、全域に至って電磁変換替性が向上することができ、全域に至って電磁変換替性が向上することができ、全域に至って電磁変換替性が向上することができ、全域に至って電磁変換替性が向上することができ、全域に至いる場合に表現した。

【0042】多層構成とする場合に強磁性金属荷膜の積 層数に特決制限はなく、目的に応じて2層、3層あるい は4層以上の構成を選択すればよい。3層以上の多層構 成とする場合、最上層と展下層との間に存在する中間層 は、記録信号の周波数帯域や各層の厚さなどの各種条件 参考慮して、最適な保証力や耐食性が得られるように蒸 精時の0max、0min、厚さ、柱状結晶粒子の成長 方向等を適宜設計すればよい。

【0043】なお、磁性層の耐食性を向上させるため、 必要に応じて少量の酸素を各強磁性金属薄膜の表面付近 などに含有させてもよい。

[0044] 各強磁性金属薄膜の厚さは、約400~1000 Aであることが好ましい。最上層の厚さが400 Aより薄くなると、例えば7、0MH 2 程度の高域信号の記録が十分にできなくなり出力が低下する。一方1000 A以上である。なお、磁性層全体の厚さは、2000 A以上であることが好ましい。これにより例えば0.75 MH 2 程度の低域における出力を十分に大きくすることができる。また、低域および高域の双方で高出力を得るために、最上層から下層に向けて厚さが増加していることががま1心。

【0045】本発明の配気テープの配性層上には、磁性 個の保護および耐食性向上のために公知の種々のトップ コート圏が設けられることが好ましい。また、テープ化 したときの走行性を確保するために、非磁性基体の磁性 層と反対側には公知の種々のバックコート層が設けられ ることが好ましい。

[0046]

【実施例】以下、本発明の具体的実施例を挙げ、本発明 をさらに詳細に説明する。

【0047】 [実施例1] 下記表1に示される磁気テープサンプルを作製した。

【0048】非磁性基体としては、厚さ8μmのポリエ チレンテレフタレートフィルムを用いた。

【0049】非磁性基体表面には、プラズマ重合法により下地限を形成した。プラズマ重合に際しては、メタンガスをモイマーガスとして用い、反応圧力0.1Tor、周波数13.56MHz、出力200Wとした。各サンブルの下地膜の厚さを表しに示す。

【0050】また、下地販貯成後の非磁性基体の水分透 過量を表1に示す。なお、水分透過量は下記のようにし て脚定した。まず、A1透散カップに乾燥剤として塩化 カルシウムを充填し、下塊酸を形成した非磁性基体をカ ップ上に酸いて對カン板でカップを被覆し、金具で固定 した。次いでカップを、60℃、90%RHの恒温恒温 麻に24時間放置し、非磁性基体および下地販を透過し た水蒸気をカップ内の乾燥剤に吸収させ、カップの重量 変化を測定した。

【0051】各サンプルの磁性層は2層の強磁性金属薄 膜から構成し、上層および下層は、下記のようにして形 成した。

【0052】 真空棚中で供給ロールからPETフィルム を繰り出して、回転する円筒状冷却ドラムの周面に添わ せて移動させ、強磁性金属を終め蒸落地で下層を形成 し、巻き取りロールに巻き取った、次いで、この巻き取 りロールを供給ロールとし、非磁性基体の法院方向を挟 んで上記得め蒸音時の入射方向と安差する入射方向にて 強磁性金属を斜め蒸着して上層とした。なお、各サンプ ルの下層および上層の厚さはそれぞれ900A、下層お よび上層の組成はそれぞれ80原子966のN1とし た。また、蒸着時ののmaxは上層および下層ともに9 0度とし、0minは上層および下層ともに30度とし

【0053】なお、下層の強磁性金属薄膜形成の際には ArガスとO<sub>2</sub>ガスとの混合ガスを真空槽内に流し、真 空槽内の圧力を10−4Torrに保った。また、混合 ガスは、最小入射角付近で蒸着される部分の基体に吹き 付けるように流した。

【0054】強磁性金属薄膜を蒸着後、非磁性基体をスリッタにて6mm幅に裁断してテープ化し、サンプルとした。

【0055】各サンプルについて下記の検査および測定 を行なった。結果を表1に示す。

【0056】(1)クラック検査

各サンブルを25℃、50%RHで2カ月間保存した 後、各サンブルの長さ方向に幅1mmあたり40gの張 力を印加した。張力印加後の磁性層表面を光学顕微鏡に より観察し、磁性層のラックを検査した。

【0057】評価基準は下記のとおりとした。

○ : 磁性層幅方向の長さが0.5mm以下のクラックしか存在しない

×:磁性層幅方向両端を結ぶクラックが存在する

【表1】

【0058】 (2) △Bm測定 各サンプルを60℃、90%RHの環境で1週間保存 後、最大磁化Bmを測定し、初期のBmに対する変化率 △Bm [%] を、 (△Bm = (初期Bm —保存後8m) ×100/初期Bm〕により求めた。 【0059】

表 1

サンプル No.	下地膜厚さ (A)	水分透過量 (g/m²・24hr)	クラック	∆Bm (%)
1	500	50	0	7
2	1000	30	0	5
3 (比較)	50	100	×	25
4 (比較)	なし	200	×	28

【0060】表1に示される結果から本発明の効果が明らかである。

[0061]

【発明の効果】本発明の磁気テープは、幅が7mm以下

であるため極めて小型のカセットテープとすることができる。そして、幅の狭いテープとしたときに問題となる 酸性層幅方向の両端を結ぶ大きなクラックの発生が防止 される。

フロントページの続き

(72)発明者 比護 政志

東京都中央区日本橋一丁目13番1号 テイ ーディーケイ株式会社内